Searching PAJ Page 1 of 1

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number: 04-320718

(43) Date of publication of application: 11.11.1992

(51)Int.Cl. F23R 7/00

F02C 3/02 F02C 3/045 F02C 3/14

F23R 3/0

(21)Application number : **04-051404** (71)Applicant : **ASEA BROWN BOVERI AG**

(22)Date of filing: 10.03.1992 (72)Inventor: ALTHAUS ROLF

(30)Priority

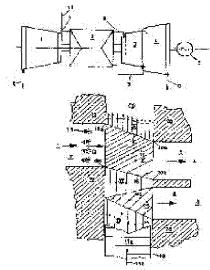
Priority number: 91 735 Priority date: 12.03.1991 Priority country: CH

(54) GROUP OF GAS TURBINES AND THEIR OPERATION METHOD

(57)Abstract:

PURPOSE: To ensure a combustion chamber capable of being assembled into a compact form between a compressor and a turbine, and promoting a combustion process in the combustion chamber with maximum efficiency and the minimum emission of harmful matter.

CONSTITUTION: A pressure wave machine 2 where a combustion chamber is disposed between a compressor 1 and turbines 3, 4 includes a cell rotor 13 having rotor cells 13a of a predetermined number disposed peripherally and casings 19, 20 enclosing the whole periphery and opposite end surfaces of the cell rotor 13. The casings 19, 20 are connected with the compressor 1 via at least one passage 7, and are connected with turbines 3, 4 via at least other passages 8, 9.



(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平4-320718

(43)公開日 平成4年(1992)11月11日

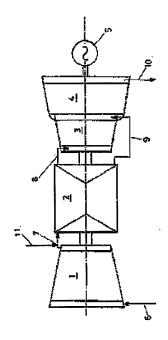
F 0 2 C	7/00 3/02 3/045 3/14 3/00	徽別配号 2	庁內整 華番号 7616—3G 7910—3G 7910—3G 7910—3G 7616—3G	F J	技術表示箇所
	-,			ş	審査請求 未請求 請求項の数5(全 6 頁)
(21) 出題番号		特頭平4-51404		(71)出願人	390082296 アセア ブラウン ポヴエリ アクチエン
(22)出頭目		平成4年(1992) 3 月	108		ゲゼルシヤフト ASEA BROWN BOVERI A
(31)優先權主張番号		735/91-6			KTIENGESELLSCHAFT
(32)優先日					スイス団 バーデン ハーゼルシュトラー
(33)優先権主要	張国	スイス (CH)			セ 1 6
				(72)発明者	ロルブ アルトハウス
					スイス国 ザンクト ガレン フルールホ
					ープシュトラーセ 11
				(74)代理人	弁理士 矢野 敏維 (外1名)

(54) 【発明の名称】 ガスターピン群並びにその選帳法

(57) 【要約】

【目的】 圧縮機とターピンとの間にコンパクトな形で 組み込むことのできる燃焼室を提供すると共に、該燃焼 室内での燃焼行程を、最大限の効率でかつ最小限の有害 物質放出度で進捗させ得るようにする。

【構成】 燃発室が、圧縮機1とターピン3, 4との間 に配置された圧力波機械2であり、該圧力波機械2が実 質的に、周方向で所定数配置されたロータセル13 a を 省するセルロータ13と、該セルロータ13の全層及び 両端面を内包するケーシング19、20とから成り、該 ケーシング19、20が、少なくとも1つの通路7を介 して圧縮機1に、また少なくとも1つの別の遺路8,9 を介してタービン3、4に接続されている点にある。



(2)

特開平4-320718

【特許請求の範囲】

【請求項1】 実質的に、少なくとも1つの圧縮機と、 **少なくとも1つの燃焼室と、少なくとも1つのターピン** と、少なくとも1つのジェネレータとから成るガスター。 ピン群において、燃焼室が、圧締機(1)とタービン (3, 4) との間に配置された圧力波機械(2)であ り、故圧力波機械(2)が実質的に、周方向で所定数配 膨されたロータセル (13a) を有するセルロータ (1 3) と、該セルロータ (13) の企開及び両端画を内包 するケーシング (19, 20) とから成り、酸ケーシン 20 グ(19, 20) が、少なくとも1つの通路(7)を介 して圧縮機(1)に、また少なくとも1つの別の通路 (8、9) を介してターピン (3、4) に接続されてい ることを特徴とする、ガスターピン弾。

【翻求項2】 セルロータ(13)が圧縮機(1)及び /又はターピン(3、4)の共識の輪線を中心として回 転可能に配置されており、前記セルロータ(13)の両 端部の圧縮機働とダービン側とに夫々1つの固定的な制 御ディスクが配置されており、該制御ディスクがロータ 求項1記載のガスタービン群。

【請求項3】 セルロータ(13)が固定的に配置され ており、前記セルロータ(13)の両端部の圧縮機個と タービン側とに失々1つの回転可能な制御ディスク(2) 1、22) が配置されており、該制御ディスク(21, 22)がロータセル(13a)の平面内に制御ポート (21a, 21b; 22a, 22b, 22c, 22d) を育している、請求項1記載のガスターピン群。

【請求項4】 國定的な新御ディスク又は回転可能な制 御ディスクにおける制御ボートの数が、圧縮機例ではセ 30 【0003】 ルロータの展開図で見たプロセスサイクル数に合致し、 またターピン側では前記プロセスサイクル数と、セルロ ータ (13) に後置されたタービンの数との積に合致し ている、請求項1から3までのいずれか1項記載のガス タービン群。

【語或項5】 請求項1記載のガスタービン群の運転法 において、圧縮機(1)内で圧縮調製された圧縮機空気 を、圧力波機械(2)内への流入前に燃料(1-1)と髭 合し、空談混合気(12)をロータセル(13a)内へ (13a) の大きさによって表示された定容徴の状態で 点火・燃焼させ、かつターピン(3、4)を、前配燃焼 に基づいてロータセル(138)内で生成する駆動ガス (8, 9) によって負荷することを特徴とする、ガスタ ーピン群の運転法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、実質的に、少なくとも 1つの圧縮機と、少なくとも1つの総焼塞と、少なくと から成るガスターピン群並びにその運転法に関するもの である。

[0002]

【従来の技術】前記形式のガスタービン群では、圧縮機 内で圧縮された空気の熱エネルギは、従来慣用の技術に よれば、定圧燃焼室内で調製される。次いで高熱ガスは ターピンを負荷し、該ターピン自体は発電用のジェネレ 一夕を駆動する。前記定圧燃焼室は本来、容積の影張っ た構造であり、該構造は、圧縮機とタービンとの間で多 数直立配置されて作用する。タービン群のコンパクト性 を高めるために、所謂リング形燃焼金を採用することが すでに提案されている。該リング形燃焼室は同一の定圧 燃焼原理に基づいて機能し、燃焼室は、基本的には垂直 方向から水平方向へ移される。こうして水平な燃焼室が 圧縮機の軸方向平面内へもタービンの軸方向平面内へも 共にオーバーラップすることによって、ある程度の垂直 方向及び水平方向のコンパクト性が得られる。しかしな がら前記手段を実施すれば通常、圧縮された空気を圧縮 機から燃焼室へ緩漏する点及び、熱エネルギの調製され セル (13a) の平面内に制御ボートを有している、請 20 たガスを燃焼室からタービンへ誘導する点で過剰の経費 がかかるのは勿論である。例えば作動ガスは、圧縮機か ら燃洗室へも、また該燃洗室からターピンへも共に、夫 々劉屈に空向ガイドされねばならず、これは必然的にエ ネルギ損失を撤退し、究極的には効率を下落させること になる。このような総殊室の場合は常に、燃焼行程から 生じる過度に多量のNOxの放出を防止することに多大 の留意が払われればならないが、これは通常、このNO x放出防止手段を終別に誰じることによってしか墜成す ることできない。

【発明が解決しようとする課題】本発明の課題は、圧縮 機とタービンとの間にコンパクトな形で組み込むことの できる機能室を提供すると共に、該燃焼室内での燃洗行 程を、最大限の効率でかつ最小限の有害物質放出度で進 接させ得るようにすることである。

[0004]

[課題を俘決するための手段] 前記課題を解決する本発 明の構成手段は、燃熱室が、圧縮機とタービンとの間に 配置された圧力波機械であり、該圧力波機械が実質的 導さ入れ、該空機混合気(12)を、個々のロータセル 40 に、岡方向で所定数配置されたロータセルを有するセル ロータと、該セルロータの全層及び阿端面を内包するケ ーシングとから成り、該ケーシングが、少なくとも1つ の通路を介して圧縮機に、また少なくとも1つの別の通 略を介してタービンに接続されている点にある。

100051

【作用】本発明の顕著な利点は、燃始室が、圧縮機及び タービンのほぼ垂直方向寸法を占めている限りでは全力 スタービン群が着しくコンパクトなユニット形成するこ とになるばかりでなく、該機強室が、垂直に配置された も1つのターピンと、少なくとも1つのジェネレータと 50 慣用の燃焼室の換入・流出に要するスペースよりも大き

くならない動方向寸後を占めることである。本発明で圧 **締織とターピンとの間に挿入された燃焼室は、セルロー** 夕又はセル車から威る圧力波機械であり、しかも該セル ロータの個々のセルは、殊に資利には圧縮機及びタービ ンの中心輪線に合敵する中心輪線を中心とする回転運動 の経過中に、空燃混合気を燃漉させるための固定的に規 定された燃焼空間を連続的に形成する。この機構空間形 成は、単一中心輪線を前記のように設計すれば、セルロ ータが例えば圧縮機又はタービンのロータと一緒に回転 するようして行なわれ、この回転時に、圧縮機からの圧 縮空気の流出口に猖接回転するロータセルに前起の空機 混合気が連続的に充填される。この圧縮緩からの空燃混 合気の統出口部位に対して位相をずらしてケーシングに は少なくとも1基のターピンへの少なくとも1つの流出 口が設けられている。前記の両流出口間で個々のロータ セル内の空縁混合気の点火が行なわれ、その結果高熱力 スが発生し、液高熱ガスは、前距位相のずらされた流出 口に沿ってセルロータが褶接回転することによってター ピンへ流れて、該ターピンを負荷する。勿論このプロセ ス過程は、セルロータが回転せず、空機混合気の供給及 20 び高熱ガスの排出が、1回転当りのプロセスサイクル数 に相応した四転流入・流出補助手段によって行なわれる 場合にも実現することができる。空燃混合気の点火が、 その都度閉じられた容積の固定的に規定された空間で行 なわれることによって、ピストンエンジンの場合のよう に著しく高い温度を可能にする定容量膨焼が生じる。閉 じられたセル内で、要するにすでに述べたように定容量 で燃焼が行なわれるという事実に基づいて、この燃焼に よる効率は、慣用の定圧燃発盤の場合よりも高くなる。

な一連の利点を有している。すなわち:第1の利点は、 セル内で行なわれる圧縮によって、混合気を形成する鍵 体のより強力な混合度が得られることである。

【0007】更に、添加混合される燃料が火炎から難願 されているので、すなわち混合行程が火炎ビームから遮 蔵されているので、概めて良好な前混合を予期すること が可能であり、気化した燃料が次の行程中に殆どなお火 **絡ビームを吸収しないので、空燃混合気の早期点火の危** 険が同時に随止される。

【0008】本節明の質に別の利点は、セルロータが、 定圧燃展室において通常必要とするような特別に考慮す べき冷悶措置を必要としないことである。それというの は圧縮空気を絶えず取入れることによって、先行の段階 で燃焼を行なったセルが該圧縮空気によって連続的に冷 知されるからである。

【0009】最後に念のために、セルロータへの擁入口 及び該セルロータからの流出口の配置構成に基づく本発 明の別の利点を付配しておく。すなわち圧縮機側にロー タセルへの流入口が、またタービン側にタービンへの鉄

給が問題になる場合、ターピンを高圧負荷すると共にタ ービンを低圧負荷することも本発明によって容易に可能 になる。この最後に述べた低圧負荷の点に関しては一般 に、タービン群は多岐に分岐した導管系を用いないで済 むと云うことができ、これによって多数の構造上の問題 が生じることは全くない。

【0010】本発明の課題を解決するための資利な合目 的的な構成は請求項2以降に記載した通りである。

【実施例】次に図面に基づいて本発明の実施例を詳説す

【0012】但し、本発明を理解する上で直接必要とし ない構成エレメントはすべてその図示を含き、諸流動媒 体の流動方向は矢印で示した。また路図面において同一 の構成エレメントには夫々同一の符号を付して示した。 【0013】図1では、圧力波機械の組み込まれたガス タービン群の概略図が示されている。ガスタービン群は 圧縮機1、高圧タービン3、低圧ターピン4及び、ガス ターピン群に連結された発電用のジェネレータるから成 っている。圧縮機1と高圧タービン3との間に配置され た圧力液機械2は燃焼室として働く。吸気6は圧縮機1 内で圧縮機空気に変換される。被圧縮機空気は先ず前混 合通路7内へ流れ込み、該前銀合通路内で圧縮機空気に は燃料11が混合され、次いで、こうして生じた空燃混 合気12は圧力波機械2内へ流入する。圧力波機械2内 では、図2に基づいてなお禁細に説明することになるよ うな動作行程が進行する。この動作行程に基づいて高圧 撃頭ガスと低圧駆動ガスが生じる。高圧駆動ガスが高圧 駆動ガス等管8を介して高圧ターピン3を負荷するのに 【0006】本発明のガスターピン群は、更に次のよう 30 対して、部分的に膨張された高熱ガスの残余部分は低圧 駆動ガスとして、殊に有利には独自の低圧駆動ガス導管 9を介して低圧ターピン4へ導かれ、この場合低圧ター ピン4は全ターピンの低圧酸であってもよい。膨張した 駆動ガスは次いで、最終的に負荷されたタービン段から 排ガス10として流出し、その場合、該排ガスに内在し ているポテンシャル、特に熱力学ポテンシャルは、付属 燃燒炉を装備した又は装備しない複式タービン設備のよ うな、前記ガスターピン群に後置された蒸気タービンを 稼働させるための生蒸気調酸に利用することができる。

【0014】図2には、圧力波プロセス並びに定容積の 燃焼プロセスを説明する上で必要とする範囲内でセルロ ータ13の機略展開図が示されており、この場合の出発 点はセルロータ13が画版中であるものとする。図面で はセルロータ13については個々のセル13aしか示さ れていないが、これちのセル13aはセルロータ13の 回転方向13 bに対して直角に延びている。 勿論これら のセルは、例えば欧州特許第0212181号明細書に 配載されているようにセルロータの回転方向に対して斜 向配置されていてもよく、従ってセルロータの斜向配置 給口が位置していることである。従って、圧力ガスの鉄 50 に関連した説明の必要がある場合には前掲の歌州特許明

特開平4-320718

細書の説明を参照する。前記セルロータ13自体は、ご く概略的に示したに過ぎないケーシング19,20内で 機めて小さな遊びをもって回転し、しかも該ケーシング 19.20の両方のロータ寄り端面には種々の通路で、 8、9が貫通している。図2には個々の動作行程が略示 されており、セルロータ13の1回転当り複数の動作行 程を問題なく行なわせることが可能である。すなわちセ ルロータ13の均等な温度分布を得るために、殊に有利 には少なくとも2つの動作行程が、1回のプロセスサイ クル中に対称的に行なうように構成される。従って以下 の説明においては当該動作行程の圏示の一方のサイクル 部分だけを説明する。圧縮機1から到来する圧縮機空気 は、空燃混合気12がロータセル13aの作用域内に達 する前に、前混合通路7内で燃料11に混合される。要 するに前記空燃潤合気12は前混合通路7の出口を通っ てセル13 a内へ流入する訳である。この場合、前混合 通路7に沿って御接回転するセル188は、該前混合選 路で生成する圧縮機空気と燃料11とから成る所定量の 空燃混合気12を受け取る。空燃混合気の定量充戦を保 証するために、セル13aの充填は、ケーシング19内 の前混合選絡7の閉鎖線19 aによって決定される。ケ ーシング19の一方の閉鎖線19aとケーシング20の 他方の閉鎖線20 a との間の接続ラインは衝撃波18の 経過を示し、圧縮行程Aの境界を規定している。セル1 3 a内に取り入れられた定容量の空燃混合気12の点火 が次いで、両ケーシング19,20によって郷面側の閉 鎖されたセルロータ13に沿って行なわれ、該点火は1 列の点火ループ (図示せず) によって行なうのが殊に客 利である。また別の点火手数を建じることも勿論可能で ある。定容積の各セル13a内における燃焼行程Bの開 **始に基づいて発生する駆動ガスは、これに続くサイクル** 部分において高圧駆動ガス導管8を通って高圧タービン 3 (図1も併せて参照のこと) 内に達する。該高圧ター ピン3は、両膨張波14と15との間で発生する全駆動 ガス量の一部分、すなわち高圧域Cに相当する部分でも って負荷される。ケーシング19内に設けられている前 混合通路 7 の開放録 1 9 b 及びケーシング 2 0 内に設け られている低圧駆動ガス導管9の開放線20日に達する まで駆動ガスは、膨張波15と16との間で圧力p2か 膨脹は、衝増的に碳隔していく流線によってシンポリッ クに示されている。この部分的に膨張した駆動ガスは次 いで低圧駆動ガス等管9を通って低圧ターピン4へ流れ る(図1参照)。この低圧域とは媒体境界17によって 区匿されており、該媒体境界は、前混合通路7の開放隊 196から低圧駆動導管9の閉鎖線20aへと延びてい る。次いで前述に相応して播談回転するセル13 a が前 混合通路7を介して空燃混合気12で充填されることに よって、新たなサイクル段階が始まる。従って個々のセ

「ミニ機焼室」を構成することになり、酸ミニ燃焼室 は、ガスタービン群の最大負荷時に該ミニ燃焼室内で生 じた駆動ガスが高圧ターピンの入口に配置されている動 翼・静翼装置の最高計容限界温度を超えないように設計 されなければならない。衛圧タービンを出たあと、部分 的に膨張されかつこれに組応して冷却された駆動ガスを 必要に応じて低圧タービンへの駆動ガスに添加混合する ことを可能にする切様え回路又は切扱え手段を設けるの が有利であり、しかもこの場合常に、前配添加混合の結 20 果生じる熱力学ポテンシャルの点で富化された駆動ガス 混合気自体も、やはり低圧タービンの第1段の限界温度 を上回らないようにすることが肝悪である。このような **切換え回路又は切換え手段は図2には示されていない。** ガスタービンがなお中圧段部を有しているような場合に は、当該タービン部分の負荷は前池のように同等の方式 で行なわれる。このような設計の最終的な目的は常に、 ガスターピンのためにカルノー・サイクルの等温膨張へ の大まかな近似を得ることに他ならない。

6

【0015】図3にはガスタービン群の断面図が示され ている。圧縮機1、燃料供給部11を含む前混合通路 7、セル13aを有するセルロータ13、該セルロータ 13の下流側に配置された高圧タービン3及び低圧ター ピン4が図示されている。図3の実施例では、図2の出 発位置とは異なって回転不能の固定的なセルロータ13 の構成が示されている。値々のセル13 8への圧縮機空 気の導入は、圧縮機1の下流側で回転する制御ディスク 21によって引き受けられ、該制得ディスクは、遊動方 向で前混合通路?の一郎を成す所定数の制御ボートを有 し、綾制御ポート数は、すでに図2について説明したよ 39 うに、プロセスサイクル数に等しい。セルロータ13の 下流側には回転する回転制御ディスク22が作用し、該 制御ディスクも、所属のタービンへ向かって駆動ガスを 通流させる所定数の制御ポートを有している。自ずから 明らかなように、該制御ディスク22はプロセスサイク ル当り、公知のタービンに相応した複数の副御ポートを 有していなければならない。更に又、高圧駆動ガス準管 8の一部分及び低圧駆動ガス導管9の一部分を成す制御 ポートが、各タービンの負荷条件を駆動ガス量の点で満 たすように設計されていなければならないのは明らかで ら圧力ゥ1に膨張し、図面では膨張域D内における前記 40 ある。更に図3には、個々のターピンの負荷を類何にし て導管系なしに行なえるかが示されている。制御ディス ク22内の複数の創費ポートは逆向きの複動路傾斜を有 し、しかも各制御ポートは各ターピンへの流れ導入部と 連通している。すでに前述したように、制御ディスクを 固定配置することも勿論容易に可能である。このような 場合には、図2に関して説明したようにセルロータ13 が回転することになり、この場合圧力波の点及び燃焼技 術の点でのプロセス自体は何の変化もない。

【0016】図4には圧力波機械の上流側で作用する桐 ル13a自体が夫々、祗客猿によって特徴づけられた 50 御ディスク21が示されており、該制御ディスク内に (5)

特開平4-320718

は、この場合セルロータ13の農関図で見て2つのプロセスサイケルが生じるという事実に相応して2つの制御ポート21a、21bが設けられている。制御ポートの設計は、各セル13a当り必要とされるガス量を基準として決まる。この場合、流動に特有のパラメータ、例えば殊にセルロータの回転速度、圧縮機空気の流動量及び駆動ガスの流動量などにも関連してくるのは勿論であ

[0017] 図 δ には圧力機械の下流側で作用する別の 制御ディスク 2 2 が示されている。酸調御ディスク 2 2 に穿破された制御が一ト 2 2 a と 2 2 b は高圧駆動ガス 導管 8 に、また制御ポート 2 2 c と 2 2 d は低圧駆動ガス 場管 9 に開口している。その作用態様は前述の場合と 関一である。

【図面の簡単な説明】

⋩。

【図1】圧力波機械を燃焼室として組み込んだガスター ビン群の概略図である。

【図2】圧力波動作経過及び定容量時における燃焼と共 に示したセルロータの概略展開図である。

【図3】ガスタービン群の軸方向断面図である。

【図4】 圧縮機の下流側及び圧力波機械の上流側に位置

する動御ディスクの平面圏である。

【図 5】圧力波機械の下流側及びターピンの上流側に位置する網御ディスクの平面図である。

【符号の説明】

 1
 圧縮機、2
 圧力波機械、3
 高圧タービン、5

 ピン、4
 低圧タービン、5
 ジェネレータ、

 6
 吸気、7
 圧縮機空気又は前混合道路、

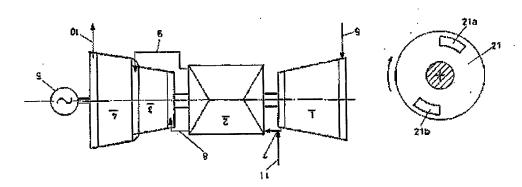
 8
 高圧駆制ガス導管、9
 低圧駆動ガス導管、

8 高圧騒制ガス導管、 9 低圧駆動ガス導管、 10 排ガス、 11 燃料又は燃料供給部、 12 空熱混合気、 13 セルロータ、 13 a セル、 13 b セルロータの回転方向、 1 4,15,16 膨張波、 17 媒体境界、 1 8 御撃波、 19 ケーシング、 19 a 前 混合選路の開始線、 19 b 前混合選路の関数線、

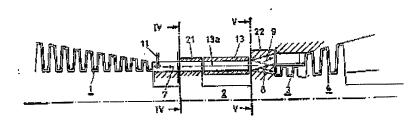
20a 低圧駆動ガス導管の閉 20ケーシング、 低圧駆動ガス導管の開放録、 20b 21a, 21b 制御ポート、 割御ディスク、 22a, 22b, 22c. 2 22 制御ディスク、 В 圧縮行程、 2 d 膨發域、 低圧 行程、 底胚域、

[図1]



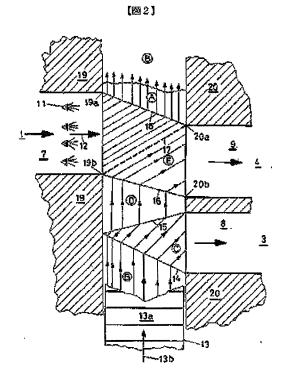


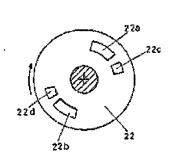
[图3]



(6)

特開平4-320718





[图5]